PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 08061393 A

(43) Date of publication of application: 08.03.96

(21) Application number: 08195186 (71) Applicant: HONDA MOTOR CO LTD
(22) Date of filing: 19.08.94 (72) Inventor: KOJIMA YOICHI KODAMA YOSHIHIRO

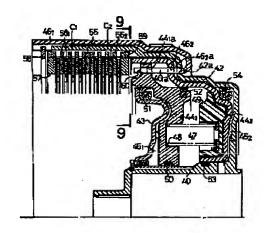
(54) TANDEM TYPE HYDRAULIC CLUTCH

(57) Abstract:

PURPOSE: To operate a pair of hydraulic clutches arranged in a tandem form, in a stable manner, free from the interference.

CONSTITUTION: The frictional engagement element 56_1 a of the first hydraulic clutch C_1 and the frictional engagement element 56_2 of the second hydraulic clutch C_2 are supported, nipping a snap ring 55 on a common clutch drum 42. The openings 46_2 and 42a are formed on a pressing member 46_2 which is formed integrally with the clutch piston 44_2 of the second hydraulic cltch C_2 and presses the frictional engagement element 56_2 toward the snap ring 55 and a clutch drum 42, and a pressing member 46_1 which is connected with the clutch piston 44_1 of the first hydraulic clutch C_1 and presses the frictional engagement element 56_1 toward the snap ring 55 is led outside the clutch drum 42, penetarating through the openings 46_2 a and 42a.

COPYRIGHT: (C)1996,JPO



(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号

特開平8-61393

(43)公開日 平成8年(1996)3月8日

(51) Int.Cl.⁶

酸別記号 广内整理番号

FΙ

技術表示箇所

F16D 25/063

F 1 6 D 25/063

G

審査請求 未請求 請求項の数4 OL (全 13 頁)

(21)出廢番号

特顧平6-195186

(71)出顧人 000005326

本田技研工業株式会社

(22)出願日

平成6年(1994)8月19日

東京都港区南青山二丁目1番1号

(72)発明者 小島 洋一

埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会

社本田技術研究所内

(72)発明者 児玉 圭弘

埼玉県和光市中央1丁目4番1号 株式会

社本田技術研究所内

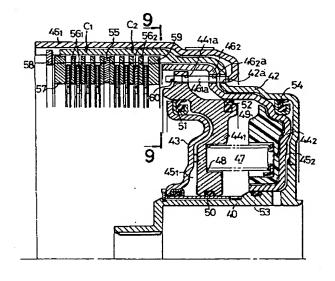
(74)代理人 弁理士 蔣合 健 (外1名)

(54) 【発明の名称】 タンデム型油圧クラッチ

(57)【要約】

【目的】 タンデム式に配置した一対の油圧クラッチを、相互に干渉することなく安定して作動させる。

【構成】 共通のクラッチドラム42にスナップリング 55を挟んで第1油圧クラッチ C_1 の摩擦係合要素56 $_1$ と第2油圧クラッチ C_2 の摩擦係合要素56 $_2$ とを支持する。第2油圧クラッチ C_2 のクラッチピストン44 $_2$ と一体に形成されて摩擦係合要素56 $_2$ をスナップリング55に向けて押圧する押圧部材46 $_2$ 及びクラッチドラム42にそれぞれ開口46 $_2$ a,42aを形成し、第1油圧クラッチ C_1 のクラッチピストン44 $_1$ に接続されて摩擦係合要素56 $_1$ をスナップリング55に向けて押圧する押圧部材46 $_1$ を、前記開口46 $_2$ a,42aを貫通させてクラッチドラム42の外側に導く。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 第1クラッチ油室(451)に作用する油圧で駆動される第1クラッチピストン(441)に接続した第1押圧部材(461)で第1摩擦係合要素(561)を押圧する第1油圧クラッチ(C1)と、第2クラッチ油室(452)に作用する油圧で駆動される第2クラッチピストン(442)に接続した第2押圧部材(462)で第2摩擦係合要素(562)を押圧する第2油圧クラッチ(C2)とを軸方向に並置してなるタンデム型油圧クラッチにおいて、

クラッチドラム (42) に固設したストッパ (55) の 軸方向両側にそれぞれ第1摩擦係合要素 (561) 及び 第2摩擦係合要素 (562) を支持し、第1押圧部材 (461) で第1摩擦係合要素 (561) をストッパ (55) に向けて押圧するとともに、第2押圧部材 (4 62) で第2摩擦係合要素 (562) をストッパ (5 5) に向けて押圧することを特徴とする、タンデム型油 圧クラッチ。

【請求項2】 クラッチドラム (42) の内部に第2クラッチピストン (442) 及び第2押圧部材 (462) を配設するとともに、クラッチドラム (42) の内部に配設した第1クラッチピストン (441) とクラッチドラム (42) の外部に配設した第1押圧部材 (461) とを、クラッチドラム (42) 及び第2押圧部材 (462) に形成した開口 (42a, 462a) を介して接続したことを特徴とする、請求項1記載のタンデム型油圧クラッチ。

【請求項3】 クラッチドラム (42) 及び第2クラッチピストン (442) 間に第2クラッチ油室 (452) を画成し、前記開口 (42a, 462a) を第2クラッ 30 チ油室 (452) の半径方向外側に位置させたことを特徴とする、請求項2記載のタンデム型油圧クラッチ。

【請求項4】 第1クラッチピストン (441) 及び第2クラッチピストン (442) 間にキャンセラー油室 (47) を画成したことを特徴とする、請求項1記載のタンデム型油圧クラッチ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、第1クラッチ油室に作用する油圧で駆動される第1クラッチピストンに接続し 40 た第1押圧部材で第1摩擦係合要素を押圧する第1油圧クラッチと、第2クラッチ油室に作用する油圧で駆動される第2クラッチピストンに接続した第2押圧部材で第2摩擦係合要素を押圧する第2油圧クラッチとを軸方向に並置してなるタンデム型油圧クラッチに関する。

[0002]

【従来の技術】かかるタンデム型油圧クラッチは、特開 平2-125164号公報により公知である。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】ところで、図16に示 50

2

すように、上記従来のタンデム型油圧クラッチは、クラッチドラム01の内周に第1クラッチピストン02 $_1$ を軸方向摺動自在に嵌合させ、この第1クラッチピストン02 $_1$ の外周から軸方向に延びる第1押圧部材03 $_1$ でクラッチドラム01と第1回転部材04 $_1$ との間に配設した第1摩擦係合要素05 $_1$ を圧接する第1油圧クラッチピストン02 $_2$ を軸方向摺動自在に嵌合させ、この第12クラッチピストン12 $_2$ 2の外周から軸方向に延びる第12押圧部材13 $_3$ 2で前記第11押圧部材13 $_3$ 2の第12押圧部材13 $_3$ 2で前記第11押圧部材13 $_3$ 2の影響がある。

【0004】従って、外側の第1油圧クラッチC1の第1クラッチピストン021及び第1押圧部材031を軸方向に摺動させると、内側の第2油圧クラッチC2の第2クラッチピストン022、第2押圧部材032及び第2摩擦係合要素052が引きずられて軸方向に摺動してしまい、そのために不要なフリクションが発生して作動が不安定になる問題がある。

【0005】本発明は前述の事情に鑑みてなされたもので、タンデム型油圧クラッチの第1油圧クラッチ及び第2油圧クラッチが相互に干渉することを防止して安定した作動を行わせることを目的とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】前記目的を達成するために、請求項1に記載された発明は、第1クラッチ油室に作用する油圧で駆動される第1クラッチピストンに接続した第1押圧部材で第1摩擦係合要素を押圧する第1油圧クラッチと、第2クラッチ油室に作用する油圧で駆動される第2クラッチピストンに接続した第2押圧部材で第2摩擦係合要素を押圧する第2油圧クラッチとを軸方向に並置してなるタンデム型油圧クラッチにおいて、クラッチドラムに固設したストッパの軸方向両側にそれぞれ第1摩擦係合要素及び第2摩擦係合要素を支持し、第1押圧部材で第1摩擦係合要素をストッパに向けて押圧するとともに、第2押圧部材で第2摩擦係合要素をストッパに向けて押圧することを特徴とする。

【0007】また請求項2に記載された発明は、請求項1の構成に加えて、クラッチドラムの内部に第2クラッチピストン及び第2押圧部材を配設するとともに、クラッチドラムの内部に配設した第1クラッチピストンとクラッチドラムの外部に配設した第1押圧部材とを、クラッチドラム及び第2押圧部材に形成した開口を介して接続したことを特徴とする。

【0008】また請求項3に記載された発明は、請求項2の構成に加えて、クラッチドラム及び第2クラッチピストン間に第2クラッチ油室を画成し、前記開口を第2クラッチ油室の半径方向外側に位置させたことを特徴とする。

【0009】また請求項4に記載された発明は、請求項

3

1の構成に加えて、第1クラッチピストン及び第2クラッチピストン間にキャンセラー油室を画成したことを特徴とする。

[0010]

【実施例】以下、図面に基づいて本発明の実施例を説明 する。

【0011】図1〜図15は本発明の一実施例を示すもので、図1はトランスミッションの概略図、図2は図1のA部拡大図、図3は図1のB部拡大図、図4は図1のC部拡大図、図5は図1のD部拡大図、図6は図1のE 10部拡大図、図7はトランスミッションのスケルトン図、図8は図5の要部拡大図、図9は図8の9-9線断面図、図10は図9の10-10線断面図、図11は油圧回路のマップ、図12〜図15は4分割した油圧回路図である。

【0012】図7に示すように、このトランスミッションTは前進5段、後進1段のオートマチックトランスミッションであって、クランクシャフトSの回転をトルクコンバータC t、メインシャフトSm、カウンタシャフトSc(図4参照)及び差動装置D(図4参照)を介し 20 て所定の減速比で駆動輪に伝達すべく、前記メインシャフトSm上に3個の遊星歯車機構 P_1 , P_2 , P_3 と、3個の変速用クラッチ C_1 , C_2 , C_3 (ODクラッチ C_1 , UDクラッチ C_2 、3RD-5TH-RVSクラッチ C_3)と、2個の変速用ブレーキ B_1 , B_2 (2NDブレーキ B_1 , LOW-RVSブレーキ B_2)と、1個のワンウェイクラッチ C_1 とを備える。

【0013】以下、図2~図6を参照しながらトランスミッションTの構造を説明する。

【0014】トランスミッションTのケーシングは本体 30 ケーシング1と、本体ケーシング1の左側面に結合されたトルクコンバータケーシング2と、本体ケーシング1 の右側面に結合されたサイドカバー3とから構成される。

【0015】トルクコンバータケーシング2の左側面に結合された図示せぬエンジンから延びるクランクシャフトSは、トルクコンバータCtを介してメインシャフトSmの左端に接続される。トルクコンバータCtは、複数のポンプブレード4a…を備えてクランクシャフトSの右端にボルト結合されたポンプ4と、複数のタービングレード5a…を備えてメインシャフトSmの左端にスプライン結合されたタービン5と、メインシャフトSmの外周に嵌合するステータボス6にワンウェイクラッチ7を介して支持されたステータ8と、ポンプ4及びタービン5間に設けられたロックアップクラッチ9とから構成される。ステータボス6は、その長手方向中間部に一体に溶接されたフランジ部材10を介してトルクコンバータケーシング2の右側面にボルト結合される。

【0016】トルクコンバータケーシング2の右側面に 結合された2NDブレーキホルダ11に支持されたオイ 50 4

ルポンプ12はトロコイドポンプよりなり、2NDブレ

ーキホルダ11の右側面に結合されたポンプハウジング 13と、このポンプハウジング13の右側面に結合され たポンプカバー14と、2NDブレーキホルダ11及び ポンプカバー14間に架設したポンプ軸15と、ポンプ ハウジング13の内部に回転自在に嵌合する内歯のアウ タロータ16と、ポンプ軸15に固設されてアウタロー タ16に噛合する外歯のインナロータ17とを備える。 【0017】トルクコンバータCtのポンプ4の右端に はトルクコンバータハブ18が一体に溶接されており、 そのトルクコンバータハブ18に駆動スプロケット19 がスプライン結合される。一方、ポンプ軸15の左端に は従動スプロケット20がスプライン結合されており、 駆動スプロケット19と従動スプロケット20とがチェ ーン21によって接続される。而して、クランクシャフ トSの回転がトルクコンバータCtのポンプ4、トルク コンバータハブ18、駆動スプロケット19、チェーン 21及び従動スプロケット20を介してポンプ軸15に 伝達され、オイルポンプ12が駆動される。

【0018】本体ケーシング1にボールベアリング23を介して支持されたメインドライブギヤ24は後述する第1遊星歯車機構P1及び第2遊星歯車機構P2のプラネタリキャリヤPC1、PC2にスプライン結合されて駆動される。トルクコンバータケーシング2及び本体ケーシング1にローラベアリング25及びボールベアリング26を介して支持されたカウンタシャフトScは、前記メインドライブギヤ24に噛合するカウンタドリブンギヤ27を備えるとともに、差動装置Dのファイナルドリブンギヤ28に噛合するファイナルドライブギヤ29を備える。

【0019】差動装置Dは、本体ケーシング1及びトルクコンバータケーシング2に一対のローラベアリング30、31を介して支持されて前記ファイナルドリブンギヤ28を担持するディファレンシャルケース32と、このディファレンシャルケース32を貫通するピニオンシャフト33と、このピニオンシャフト33に設けられた一対のディファレンシャルピニオン34、34と、左右の車軸35、35の内端に設けられて前記ディファレンシャルピニオン34、34に噛合するディファレンシャルサイドギヤ36、36とを備える。

【0020】次に、メインシャフトSm上に設けられた第1遊星歯車機構 P_1 、第2遊星歯車機構 P_2 、第3遊星歯車機構 P_3 、ODクラッチ C_1 、UDクラッチ C_2 、3RD-5TH-RVSクラッチ C_3 、2NDブレーキ B_1 、LOW-RVSブレーキ B_2 の構造を順次説明する。

① 第1遊星歯車機構P₁ 及び第2遊星歯車機構P₂第1遊星歯車機構P₁ 及び第2遊星歯車機構P₂ はそれぞれサンギヤSG₁, SG₂、プラネタリキャリヤPC1, PC₂ 及びリングギヤRG₁, RG₂ を備える。両

プラネタリキャリヤPC1, PC2 は一体に結合されており、それらは前記メインドライブギヤ24にスプライン結合される。両リングギヤRG1, RG2 はリングギヤ担持部材37に一体に形成される。プラネタリキャリヤPC1に支持された複数個のプラネタリギヤPG1…は、サンギヤSG1及びリングギヤRG1に同時に噛合する。また、プラネタリキャリヤPC2に支持された内側の複数個のプラネタリギヤPG2…はサンギヤSG2に噛合するとともに外側の複数個のプラネタリギヤPG2…はリングギヤRG2に噛合し、且つ内側及び外側のプラネタリギヤPG2…は相互に噛合する。

【0021】リングギヤ担持部材37はODクラッチC」を介してメインシャフトSmに結合されるとともに、LOW-RVSブレーキ B_2 を介して本体ケーシング1に結合され、更にワンウェイクラッチ F_1 を介して本体ケーシング1に結合可能である。また、第1遊星歯車機構 P_1 のサンギヤ SG_1 はメインシャフトSmに相対回転自在に支持されており、このサンギヤ SG_1 に一体に結合されて半径方向外側に延びるサンギヤ拘束部材38は、UDクラッチ C_2 を介してメインシャフトSmに結20合される。

② 第3遊星歯車機構P3

第3遊星歯車機構P3はサンギヤSG3、プラネタリキャリヤPC3及びリングギヤRG3を備えており、プラネタリキャリヤPC3には内側及び外側の複数個のプラネタリギヤPG3…が支持される。内側の複数個のプラネタリギヤPG3…はサンギヤSG3に噛合するとともに外側の複数個のプラネタリギヤPG3…はリングギヤRG3に噛合し、且つ内側及び外側のプラネタリギヤPG3…は相互に噛合する。サンギヤSG3はメインシャフトSmに一体に形成される。プラネタリキャリヤPC3は前記トルクコンバータハブ18の右端にスプライン結合されており、従って本体ケーシング1に対して固定されている。リングギヤRG3は、後述する3RD-5TH-RVSクラッチC3のクラッチドラム64に結合可能である。

③ ODクラッチC1及びUDクラッチC2

ODクラッチC1 及びUDクラッチC2 は軸方向にタンデム型に連設される。メインシャフトSmにスプライン 40 結合されたクラッチハブ40は、サイドカバー3の内面に一体に形成されてメインシャフトSmの右端を支持するサポート41の外周に回転自在に嵌合する。クラッチハブ40の右端に固着されたクラッチドラム42は、サイドカバー3の内壁面に沿って延在し、その左端は第1遊星歯車機構P1のリングギヤRG1の半径方向外側に達している。

【0022】本発明の第1油圧クラッチを構成するOD クラッチC1は、クラッチハブ40の左端に固定された 隔壁板43と、隔壁板43の右側に軸方向摺動自在に支 50 6

持された第1クラッチピストン441 と、隔壁板43及び第1クラッチピストン441間に画成された第1クラッチ油室451と、第1クラッチピストン441の外周に接続された第1押圧部材461とを備える。一方、本発明の第2油圧クラッチを構成するUDクラッチC2は、前記第1クラッチピストン441の右側に軸方向摺動自在に支持された第2クラッチピストン442と、クラッチドラム42及び第2クラッチピストン442間に画成された第2クラッチ油室452と、第2クラッチピストン442の外周に一体に形成された第2押圧部材462とを備える。

【0023】第1クラッチピストン441の右側面と第2クラッチピストン442の左側面との間に、キャンセラー油室47が画成される。キャンセラー油室47に収納される戻しバネ48は、その左端が第1クラッチピストン441の右側面に係止されるとともに、その右端が第2クラッチピストン442の左側面に装着された合成樹脂製の詰め物49の左側面に係止される。このように、第1クラッチピストン441及び第2クラッチピストン442間にキャンセラー油室47を画成したことにより、該キャンセラー油室47のための特別な部材が不要になって部品点数が削減される。

【0024】第1クラッチピストン441は、3個のシール部材50,51,52によってクラッチハブ40との摺動面、隔壁板43との摺動面及び第2押圧部材462との摺動面をシールされる。第2クラッチピストン442は、2個のシール部材53,54によってクラッチハブ40との摺動面及びクラッチドラム42との摺動面をシールされる。このとき、クラッチドラム42の開口42a…及び第2押圧部材462の開口462a…が第2クラッチ油室452及びキャンセラー油室47の半径方向外側に形成されているので、前記開口42a…,開口462a…に特別のシールを施す必要がない。

【0025】クラッチドラム42の内面に形成したスプラインの中央部に、本発明のストッパとしてのスナップリング55が固定される。スナップリング55の左側に、クラッチドラム42のスプラインに係合するクラッチプレート群と、リングギヤ担持部材37に形成したスプラインに係合するクラッチディスク群とよりなる第1摩擦係合要素561…が重ね合わされ、その左端に更に重ね合わされたエンドプレート57の左側面に第1押圧部材461の左端に装着したスナップリング58が対向する。

【0026】一方、スナップリング55の右側に、クラッチドラム42のスプラインに係合するクラッチプレート群と、サンギヤ拘束部材38に形成したスプラインに係合するクラッチディスク群とよりなる第2摩擦係合要素562…が重ね合わされ、その右端に更に重ね合わされたエンドプレート59の右側面に第2押圧部材462の左端が対向する。

【0027】第1クラッチピストン441の外周に接続された第1押圧部材461の基端部は、クラッチドラム42に形成した開口42a…及び第2押圧部材462に形成した開口462a…を軸方向に貫通し、そこから断面J字状に屈曲してクラッチドラム42の外周に延出する。このように、第1押圧部材461がクラッチドラム42の開口42a…及び第2押圧部材462の開口462a…を軸方向に貫通することにより、第1クラッチピストン441及び第2クラッチピストン442は相互に干渉することなく独立して軸方向に摺動することができ10る。

【0028】次に、第1クラッチピストン441及び第 1 押圧部材461の結合部近傍の構造を、図8~図10 に基づいて更に詳述する。

【0029】第1押圧部材461はその内周部に軸方向左向きに向きに突出する複数本の脚部461 a…を備えており、これら脚部461 a…をクラッチドラム42に形成した開口42a…及び第2押圧部材462に形成した開口462 a…を貫通させることにより、第1押圧部材461はクラッチドラム42及び第2押圧部材462と干渉することなく軸方向に摺動することができる。各脚部461 a…の先端には係止突起461b…が突設されており、その係止突起461b…の先端内面にクリップ溝461c…が刻設される。一方、第1クラッチピストン441の外周部には、前記複数個の係止突起461b…が嵌合可能な係止孔441a…が形成される。

【0030】従って、第1押圧部材461の脚部461 a …の係止突起461 b …を第1クラッチピストン441の係止孔441 a …に嵌合させ、第1クラッチピストン441の左側面に露出した係止突起461 b …のクリップ構461 c …にクリップ60を装着することにより、第1押圧部材461と第1クラッチピストン441とを一体に結合することができる。

【0031】而して、ODクラッチ C_1 の第1クラッチ油室451に作動油を供給すると、第1クラッチピストン441と共に第1押圧部材461が右動することにより、第1押圧部材461の先端に設けたスナップリング58がエンドプレート57及び第1摩擦係合要素561…をスナップリング55に押しつけ、これによりリングギヤ担持部材37がクラッチドラム42に結合される。一方、UDクラッチ C_2 の第2クラッチ油室452に作動油を供給すると、第2クラッチピストン442と一体の第2押圧部材462が左動することにより、第2押圧部材462の先端がエンドプレート59及び第2摩擦係合要素562…をスナップリング55に押しつけ、これによりサンギヤ拘束部材38がクラッチドラム42に結合される。

【0032】このように、ODクラッチC₁ の作動時に UDクラッチC₂ の第2 摩擦係合要素 5 6₂ …は全く影響を受けることがなく、UDクラッチC₂ の作動時にO ⁵⁰ 8

Dクラッチ C_1 の第1 摩擦係合要素 5 6_1 …は全く影響を受けることがないため、両油圧クラッチ C_1 , C_2 の確実な作動が可能となる。

3RD-5TH-RVSクラッチC3 は、フランジ部材 10の軸部に相対回転自在に支持されたクラッチハブ63と、クラッチハブ63に結合されたクラッチドラム64と、クラッチドラム64の内周に軸方向摺動自在に嵌合するクラッチピストン65と、クラッチピストン65の右側に軸方向摺動不能に固定された隔壁板66とを備えており、クラッチドラム64及びクラッチピストン65間にクラッチ油室67が画成され、またクラッチピストン65と隔壁板66間にキャンセラー油室68が画成される。

【0033】キャンセラー油室68に収納される戻しバネ69は、その右端が隔壁板66の左側面に係止されるとともに、その左端がクラッチピストン65の右側面に接着された合成樹脂製の詰め物70の右側面に係止される。クラッチピストン65は、3個のシール部材71,72,73によってクラッチハブ63との摺動面、クラッチドラム64との摺動面及び隔壁板66との摺動面をシールされる。

【0034】クラッチドラム64の内面に形成したスプラインに係合するクラッチプレート群と、第3プラネタリキャリヤP3のリングギヤRG3の外周に形成したスプラインに係合するクラッチディスク群とよりなる摩擦係合要素74…が重ね合わされ、その摩擦係合要素74…の右端に重ね合わされたエンドプレート75はクラッチドラム64のスプラインに装着されたスナップリング76に係止され、且つその左端に重ね合わされたエンドプレート77はクラッチピストン65の先端に一体に形成した押圧部材78に対向する。

【0035】而して、クラッチ油室67に作動油を供給してクラッチピストン65を戻しバネ69に抗して右動させると、押圧部材78がスナップリング76との間に摩擦係合要素74…を圧接し、その結果第3遊星歯車機構P3のリングギヤRG3がクラッチドラム64に結合される。

2 N D ブレーキ B₁ は、2 N D ブレーキホルダ 1 1 の右側面に形成したシリンダ 8 0 と、シリンダ 8 0 に一対のシール部材 8 1,8 2 を介して摺動自在に嵌合するブレーキピストン 8 3 間に画成されたブレーキ油室 8 4 と、2 N D ブレーキホルダ 1 1 の右側面に突設した複数個のガイド腕 8 5 … と、このガイド腕 8 5 … と、このガイド腕 8 5 … に設けたガイド部材 8 6 … に案内されて左端がブレーキピストン 8 3 に当接する押圧部材 8 7 と、ブレーキピストン 8 3 及びガイド部材 8 6 間に縮設された戻しバネ 8 8 … とを備える。

【0036】ガイド腕85…に形成したスプラインに係

合するブレーキプレート群と、3RD-5TH-RVS クラッチC3のクラッチドラム64の外面に形成したスプラインに係合するブレーキディスク群とよりなる摩擦係合要素89…が重ね合わされ、その摩擦係合要素89…の右端に重ね合わされたエンドプレート90はガイド腕85…のスプラインに装着されたスナップリング91に係止され、且つその左端に重ね合わされたエンドプレート92は押圧部材87の右端に対向する。

【0037】而して、ブレーキ油室84に作動油を供給してブレーキピストン83を戻しバネ88…に抗して右10動させると、押圧部材87がスナップリング91との間に摩擦係合要素89…を圧接し、クラッチドラム64がガイド腕85…に結合される。その結果、第2遊星歯車機構P2のサンギヤSG2は、スリーブ93、ハブ94、連結プレート95、クラッチドラム64、摩擦係合要素89…及び2NDブレーキホルダ11のガイド腕85…を介して本体ケーシング1に結合される。

⑥ LOW-RVSブレーキB₂

LOW-RVSブレーキB2 は、本体ケーシング1に支持されたシリンダ97と、シリンダ97の内部にその左 20 側から右側に向けて順次装着されたアシストピストン98、リアクションピストン99及びメインピストン100と、アシストピストン98及びリアクションピストン99間に画成された第1油室101と、リアクションピストン99及びメインピストン100間に画成されて前記第1油室101に連通する第2油室102とを備える。

【0038】アシストピストン98はシール部材103によってシリンダ97との摺動面をシールされ、リアクションピストン99はシール部材104によってアシス 30トピストン98との摺動面をシールされ、メインピストン100は一対のシール部材105,106によってリアクションピストン99との摺動面及びシリンダ97との摺動面をシールされる。

【0039】本体ケーシング1の内面に形成したスプラインに係合するブレーキプレート群と、リングギヤ担持部材37の外周に形成したスプラインに係合するブレーキディスク群とよりなる摩擦係合要素107…が重ね合わされ、その摩擦係合要素107…の右端に重ね合わされたエンドプレート108は、バックアッププレート14009及びシム110を介してサイドカバー3に支持される。一方、摩擦係合要素107…の左端に重ね合わされたエンドプレート111は、前記メインピストン100の右端に対向する。左右のエンドプレート108,111間に複数の戻しバネ112…が縮設される。

【0040】而して、シリンダ97の第1油室101に 作動油を供給すると、アシストピストン98が右動して メインピストン100を右方向に押圧するとともに、第 1油室101に連通する第2油室102に供給された作 動油がメインピストン100を右方向に押圧する。この 50 10

ようにして第1油室101の油圧で右動するアシストピストン98の押圧力と第2油室102の油圧で右動するメインピストン100の押圧力との合力が左側のエンドプレート111に伝達され、摩擦係合要素107…が強固に圧接される。その結果、第1遊星歯車機構 P_1 及び第2遊星歯車機構 P_2 のリングギヤ担持部材37が本体ケーシング1に結合される。

【0041】次に、前述の構成を備えた本発明の実施例の作用を、図7のスケルトン図及び表1を参照しながら説明する。

【0042】1速変速段を確立すべくUDクラッチ C_2 を係合させると、第1遊星歯車機構 P_1 のサンギヤS G_1 がメインシャフトSmに結合される。このとき、第1遊星歯車機構 P_1 のリングギヤ RG_1 と一体の第2遊星歯車機構 P_2 のリングギヤ RG_2 はワンウェイクラッチ F_1 を介して本体ケーシング1に結合される。その結果、第1遊星歯車機構 P_1 のサンギヤS G_1 の回転により、一体に形成された第1、第2遊星歯車機構 P_1 , P_2 のプラネタリキャリヤ PC_1 , PC_2 が所定の速度で駆動され、減速比3. 64701速変速段が確立される。尚、1速変速段においてエンジンブレーキを作動させるとワンウェイクラッチ F_1 が非係合になるため、LOW-RVSブレーキ B_2 を作動させて第2遊星歯車機構 P_2 のリングギヤR G_2 を本体ケーシング1に結合する

【0043】 2速変速段を確立すべくUDクラッチ C_2 及び2NDブレーキ B_1 を係合させると、第1遊星歯車機構 P_1 のサンギヤS G_1 がメインシャフトSmに結合されるとともに、第2遊星歯車機構 P_2 のサンギヤS G_2 が本体ケーシング1に結合される。その結果、第1遊星歯車機構 P_1 のサンギヤS G_1 の回転により、一体に形成された第1、第2遊星歯車機構 P_1 , P_2 のプラネタリキャリヤ P_1 , P_2 が所定の速度で駆動され、減速比2. 118の2速変速段が確立される。

【0044】3速変速段を確立すべくUDクラッチC2 及び3RD-5TH-RVSクラッチC3を係合させる と、第1遊星歯車機構P1のサンギヤSG1がメインシャフトSmに結合されるとともに、第3遊星歯車機構P 3のリングギヤRG3が第2遊星歯車機構P2のサンギヤSG2に結合される。その結果、メインシャフトSmの回転は第1遊星歯車機構P1のサンギヤSG1及び第2遊星歯車機構P2のサンギヤSG2に異なる回転数で伝達され、その回転数差に基づいて一体に形成された第1、第2遊星歯車機構P1,P2のプラネタリキャリヤPC1,PC2が所定の速度で駆動されることにより、減速比1.388の3速変速段が確立される。

【0045】4速変速段を確立すべくODクラッチC1 及びUDクラッチC2を係合させると、第1遊星歯車機 構P1のリングギヤRG1及びサンギヤSG1が共にメ インシャフトSmに結合される。その結果、一体に形成 された第1、第2遊星歯車機構 P_1 , P_2 のプラネタリキャリヤ PC_1 , PC_2 がメインシャフトSmと同一回転数で回転し、減速比1. 000の4速変速段が確立される

【0046】5速変速段を確立すべくODクラッチC1 及び3RD-5TH-RVSクラッチC3を係合させる と、第1遊星歯車機構P1のリングギヤRG1がメイン シャフトSmに結合されるとともに、第3遊星歯車機構 P3のリングギヤRG3が第2遊星歯車機構P2のサン ギヤSG2に結合される。その結果、メインシャフトS 10 mの回転が第1遊星歯車機構P1のリングギヤRG1及 び第2遊星歯車機構P2のサンギヤSG2に伝達され、 一体に形成された第1、第2遊星歯車機構P1, P2の プラネタリキャリヤPC1, PC2がメインシャフトS mよりも低い回転数で駆動されることにより、減速比 * 12

*0.721の5速変速段が確立される。

【0047】後進変速段を確立すべく3RD-5TH-RVSクラッチC3及びLOW-RVSブレーキB2を係合させると、第3遊星歯車機構P3のリングギヤRG3が第2遊星歯車機構P2のサンギヤSG2に結合されるとともに、第2遊星歯車機構P2のリングギヤRG2が本体ケーシング1に結合される。その結果、メインシャフトSmの回転が第2遊星歯車機構P2のサンギヤSG2に伝達され、一体に形成された第1、第2遊星歯車機構P1、P2のプラネタリキャリヤPC1、PC2がメインシャフトSmと逆方向に駆動されることにより、減速比2.908の後進変速段が確立される。

【0048】 【表1】

	O D (C1)	U D (C2)	3-5-R (C3)	2 N D (81)	L & R (B2)	SOL, A	SOL, B	SOL. C	SOL. D	SOL. E
1 S T	×	0	×	×	O (EB)	OFF	OFF	ON	OFF	ON (EB)
2 N D	×	0	×	0	×	OFF	OFF	ON	ON	ON (LU)
3 R D	×	0	0	×	×	OFF	OFF	OFF	OFF	ON (LU)
4 T H	0	0	×	×	×	OFF	ON	ON	OFF	ON (LU)
5 T H	0	×	0	×	×	0 N	ON	OFF	OFF	ON (LU)
RVS	×	×	0	' X	0	OFF	OFF	OFF	OFF	OFF

O;係合 X;非係合

(EB):エンジンプレーキ時

(LU);トルクコンバータ ロックアップ時

次に、図11~図15に基づいてトランスミッションT 30 の3個の変速用クラッチ C_1 , C_2 , C_3 、2個の変速用ブレーキ B_1 , B_2 及びロックアップクラッチ9 を制御する油圧回路を説明する。尚、図12~図15は油圧回路図を4分割したもので、図12は右上部分、図13は右下部分、図14は左上部分、図15は左下部分である。

る。
【0049】油圧回路は、オイルポンプ12の吐出圧を調圧してライン圧を発生するレギュレータバルブ121と、シフトレバーに機械的に連動して「1」レンジ、「D,3,2」レンジ、「N,P」レンジ及び「R」レ 40ンジに切換可能なマニュアルバルブ122と、「D,3,2」レンジの2速以上でレギュレータ圧をレデューシング圧に減圧するレデューシングバルブ123と、レギュレータ圧及びレデューシング圧を切り換えるフォワードプレッシャシフティングバルブ124と、後進時にレギュレータ圧を昇圧するリバースプレッシャシフティングバルブ125と、1速時と2速以上時とで油路を切り換えるプレッシャデリバリーバルブ126と、ニュートラル時及び後進時と前進時とで油路を切り換えるプレッシャリリーフバルブ127と、ロックアップクラッチ 50

9のON/OFFを切り換えるL/Cシフトバルブ12 8と、ロックアップクラッチ9の背圧を変化させるL/ Cコントロールバルブ129と、トルクコンバータCt の内圧の下限値を規制するT/Cチェックバルブ130 とを備える。

【0050】油圧回路には常開のソレノイドバルブA、常閉のソレノイドバルブB、常開のソレノイドバルブ C、常閉のソレノイドバルブD及び常閉のソレノイドバルブEが設けられ、更に前記UDクラッチ C_2 、ODクラッチ C_1 、 $3RD-5TH-RVSクラッチC_3$ 及び $2NDプレーキB_1$ のそれぞれに対応して4個のアキュムレータ131~134が設けられる。

【0051】オイルタンク135に戻る油路にはオイルクーラ136、オイルクーラリリーフバルブ137、トランスミッションTの前部潤滑部138及び後部潤滑部139が設けられる。

【0052】次に、3個の変速用クラッチC₁,C₂,C₃及び<math>2個の変速用ブレーキB₁,B₂の作動を、表<math>1を参照しながら説明する。

【0053】マニュアルバルブ122が「N, P」レンジにあるとき、レギュレータバルブ121及びフォワー

ドプレッシャシフティングバルブ124で調圧された油圧はマニュアルバルブ122により阻止される。

【0054】マニュアルバルブ122が「D,3,2」レンジにあるとき、ソレノイドバルブCをONして他のソレノイドバルブA,B,D,EをOFFすることにより、ソレノイドバルブAのみが開弁し、その結果UDクラッチC2が係合して1速変速段が確立する。

【0055】また、ソレノイドバルブC, DをONして他のソレノイドバルブA, B, EをOFFすることにより、ソレノイドバルブA, Dが開弁し、その結果UDク 10ラッチC2及び2NDブレーキB1が係合して2速変速段が確立する。

【0056】また、全てのソレノイドバルブA,B,C,D,EをOFFすることにより、ソレノイドバルブA,Cが開弁し、その結果UDクラッチC2及び3RD-5TH-RVSクラッチC3が係合して3速変速段が確立する。

【0057】また、ソレノイドバルブB, CをONして他のソレノイドバルブA, D, EをOFFすることにより、ソレノイドバルブA, Bが開弁し、その結果UDク ²⁰ラッチC₂及びODクラッチC₁が係合して4速変速段が確立する。

【0058】また、ソレノイドバルブA,BをONして他のソレノイドバルブC,D,EをOFFすることにより、ソレノイドバルブB,Cが開弁し、その結果ODクラッチC₁及び3RD-5TH-RVSクラッチC₃が係合して5速変速段が確立する。

【0059】マニュアルバルブ122が「1」レンジに あるとき、ソレノイドバルブCをONして他のソレノイ ドバルブA, B, D, EをOFFすることにより、ソレ ³⁰ ノイドバルブAのみが開弁し、その結果UDクラッチC 2 が係合して1速変速段が確立する。

【0060】マニュアルバルブ122が「R」レンジにあるとき、全てのソレノイドバルブA, B, C, D, EをOFFすることにより、ソレノイドバルブA, Cが開弁する。ソレノイドバルブCの開弁により3RD-5TH-RVSクラッチC3は係合するが、ソレノイドバルブAへの油圧の伝達がマニュアルバルブ122により阻止されているためUDクラッチC2は係合せず、マニュアルバルブ122から直接油圧が伝達されるLOW-R 40VSブレーキB2が係合する。而して、3RD-5TH-RVSクラッチC3及びLOW-RVSブレーキB2が係合して後進変速段が確立される。

【0061】尚、ソレノイドバルブEは、「1」レンジの1速変速段におけるエンジンブレーキ時と、「D,3,2」レンジの2速~4速変速段におけるロックアップクラッチ9の係合時にのみONする。次に、トルクコンバータCtのロックアップクラッチ9の作動を説明する。

【0062】ロックアップクラッチ9の非係合時には、

14

レギュレータバルブ121で調圧された油が L/Cシフトバルブ128を介してロックアップクラッチ9に導かれ、そのフェーシング面を通ってトルクコンバータCt内に達し、そこからL/Cシフトバルブ128及びオイルクーラー136を通ってオイルタンク135に還流する。この状態ではロックアップクラッチ9は非係合となり、トルクコンバータCtはトルク増幅機能を発揮する。

【0063】ロックアップクラッチ9の係合時には、ソレノイドバルブEがONして開弁し、そこで調圧された油圧がL/Cシフトバルブ128及びL/Cコントロールバルブ129を作動させる。その結果、レギュレータバルブ121を通過した油はL/Cコントロールバルブ129で更に調圧されてトルクコンバータCtの内部に供給され、そこからL/Cシフトバルブ128及びオイルクーラー136を通ってオイルタンク135に還流する。その結果、トルクコンバータCtの内部に供給された油によりロックアップクラッチ9が係合し、トルクコンバータCtのポンプ4及びタービン5が直結される。

【0064】以上、本発明の実施例を詳述したが、本発明はその要旨を逸脱しない範囲で種々の設計変更を行うことが可能である。

[0065]

【発明の効果】以上のように、請求項1に記載された発明によれば、クラッチドラムに固設したストッパの軸方向両側にそれぞれ第1摩擦係合要素及び第2摩擦係合要素を支持し、第1押圧部材で第1摩擦係合要素をストッパに向けて押圧するとともに、第2押圧部材で第2摩擦係合要素をストッパに向けて押圧するので、第1油圧クラッチの作動と第2油圧クラッチの作動とを相互に影響を及ぼすことなく独立して行わせ、その作動を安定させることができる。

【0066】また請求項2に記載された発明によれば、クラッチドラムの内部に第1クラッチピストン及び第1押圧部材を配設するとともに、クラッチドラムの内部に配設した第2クラッチピストンとクラッチドラム及び第1押圧部材に形成した開口を介して接続したので、両クラッチピストンを隣接して配置しても両押圧部材が相互に干渉することがなく、装置全体のコンパクト化が可能となる。

【0067】また請求項3に記載された発明によれば、クラッチドラム及び第1クラッチピストン間に第1クラッチ油室を画成し、前記開口を第1クラッチ油室の半径方向外側に位置させたので、特別のシール部材を用いることなく第1クラッチ油室の機能を維持することができる。

【0068】また請求項4に記載された発明によれば、 第1クラッチピストン及び第2クラッチピストン間にキャンセラー油室を画成したので、キャンセラー油室を画 15

成するための特別の部材が不要になって部品点数が削減される。

【図面の簡単な説明】

【図1】トランスミッションの概略図

【図2】図1のA部拡大図

【図3】図1のB部拡大図

【図4】図1のC部拡大図

【図5】図1のD部拡大図

【図6】図1のE部拡大図

【図7】トランスミッションのスケルトン図

【図8】図5の要部拡大図

【図9】図8の9-9線断面図

【図10】図9の10-10線断面図

【図11】油圧回路のマップ

【図12】油圧回路の第1分図

【図13】油圧回路の第2分図

【図14】油圧回路の第3分図

*【図15】油圧回路の第4分図

【図16】従来のタンデム型油圧クラッチのスケルトン・

16

図

【符号の説明】

42 クラッチドラム

42a 開口

441 第1クラッチピストン

442 第2クラッチピストン

451 第1クラッチ油室

10 452 第2クラッチ油室

4 6 1 第 1 押圧部材

462 第2押圧部材

462 a 開口

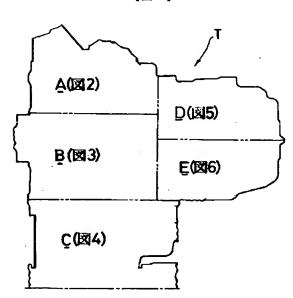
47 キャンセラー油室

55 スナップリング (ストッパ)

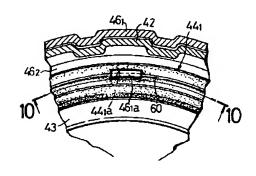
561 第1摩擦係合要素

* 562 第2摩擦係合要素

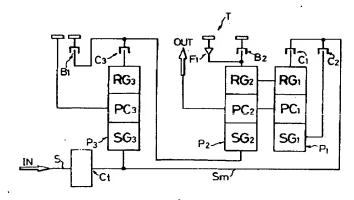
【図1】



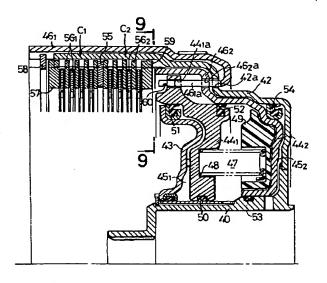
【図9】

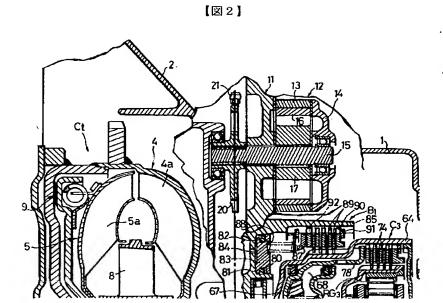


【図7】

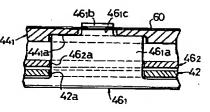


【図8】

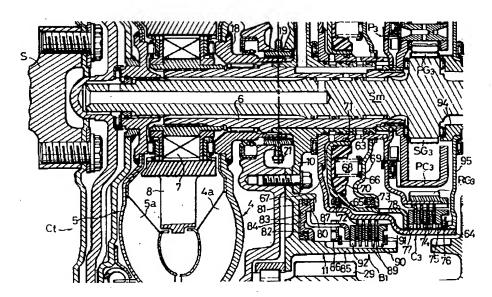




【図10】



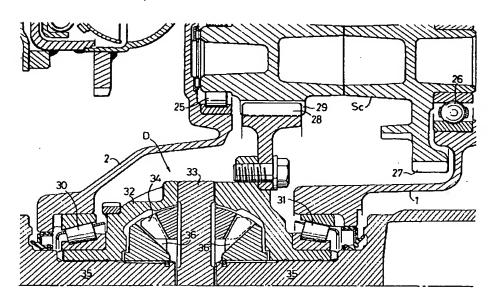
【図3】



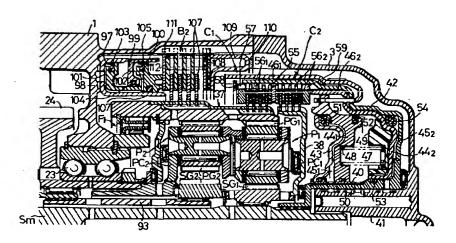
【図11】

図14	図12			
23 15	図13			

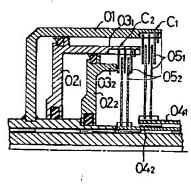
[図4]



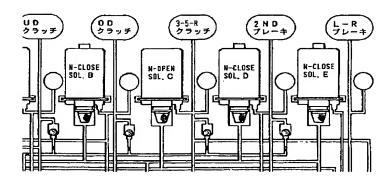
【図5】



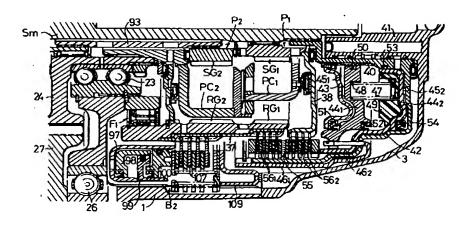
【図16】



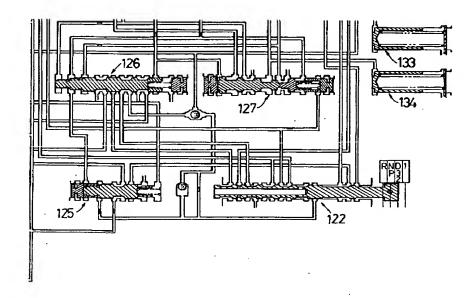
【図12】



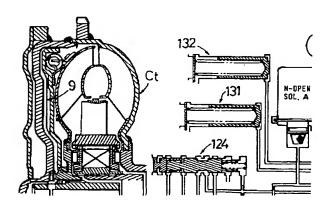
【図6】



【図13】



[図14]



【図15】

